(19)日本国特許庁 (J **FRADEMA**(12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出顧公開番号

## 特開平5−328478 ~

(43)公開日 平成5年(1993)12月10日

(51)Int.Cl. <sup>5</sup>		識別記号	庁内整理番号	FΙ	技術表示箇所
H 0 4 R	3/00	3 1 0	7346-5H		
H 0 3 G	3/32		7350-5 J		
H 0 4 R	3/04	101	7346-5H		

審査請求 未請求 請求項の数1(全 12 頁)

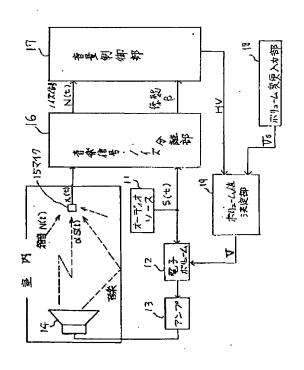
(21)出願番号	<b>特顯平4-124863</b>	(71)出願人	000101732	
			アルパイン株式会社	
(22)出願日	平成 4年(1992) 5月18日		東京都品川区西五反田1丁目1番8号	
·.		(72)発叨者	三宅 隆	
			東京都品川区西五反田1丁目1番8号	7
			ルパイン株式会社内	
		(72)発明者	川畑 光	
			東京都品川区西五反田1丁目1番8号	7
			ルパイン株式会社内	
		(74)代理人	弁理士 斉藤 千幹	
	·			
	•	1		

## (54)【発明の名称】 自動音量制御方式

## (57)【要約】

【目的】 音場におけるノイズに応じた音量制御を行うと共に、音場の周波数特性の変化にリアルタイムに追従した音量制御を行う。

## 本発明の実施例構成図



.1

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 オーディオ機器における自動音量制御方式において、

オーディオソースから出力される音楽信号をスピーカよ り音場に出力し、音場に設けたマイクにより音場内の音 声を検出し、

オーディオソースから出力される音楽信号S(t)に係数  $\beta$  を乗算して得られた音楽信号とマイク検出信号X(t) とをそれぞれ微分し、該微分により得られた 2 つの信号 の差分が小さくなるように係数  $\beta$  を補正する制御を行い

音楽信号S(t)に係数 $\beta$ を乗算して得られた音楽信号 $\beta$ ・S(t)を音場内の音楽信号とし、マイク検出信号X(t)から該音場内の音楽信号 $\beta$ ・S(t)を減算してノイズ信号N(t)を求め、

係数 $\beta$ とノイズ信号レベルN(t)に基づいて音量制御を行うことを特徴とする自動音量制御方式。

## 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【産業上の利用分野】本発明はオーディオ機器における自動音量制御方式に係わり、特に、音場内における音楽信号の係数 $\beta$ とノイズ信号レベルを求め、これらに基づいてオーディオ機器の音量を制御する自動音量制御方式に関する。

## [0002]

【従来の技術】自動車内は家屋の室内と異なり、常時エンジン音や風切音等の騒音で満たされている。このため、車内でラジオ放送、あるいはカセットテープ、あるいはコンパクトディスク等の再生音を聞く場合には、騒音の大きさに応じたボリューム設定を行なう。すなわち、騒音が大きい場合には静かな走行状態時に比べて、りュームを大きく設定して聞くことになる。しかし、ボリュームを大きく改ったり、小さくなったりする。このため、ドライバは騒音の大きさに応じてボリュームを調整する必要があり、煩わしく、しかも安全地に上好ましくない問題がある。このため、ノイズ量を推定して自動的にボリュームを補正するオートボリューム機能を備えたものが提案されている。

【0003】第1の方法は音楽信号の低周波レベルが小さいことを考慮し、低周波レベルを検出してノイズとみなし、該低周波レベルに基づいてボリュームを自動的に補正するものである。すなわち、音場内における50Hz以下の低周波成分を検出し、低周波成分のレベルが大きい場合には、ノイズが大きいと判断して音量補正量を大にしてボリュームを大きくし、低域成分レベルが小さい場合には、ノイズが小さいと判断して音量補正量をい場合には、ノイズが小さいと判断して音量補正量をいはする。この方法は簡単であるが、50Hz以下の低域は人間に取ってうるさいと感じる周波数帯ではない。換言すれば、第1の方法はノイズが最も耳障りになる中域レベルに基づいて音量制御をしないため確実性に欠ける

問題がある。

【0004】そこで、第2の方法が提案されている。こ の第2の方法においては、音楽を停止した状態で自動車 を所定速度で走らせ、その時の車室内におけるノイズの 低域、中域、高域の周波数特性を測定して記憶する。か かる状態で音楽を聞きながら走行している際、マイクに より車室内の音声を検出して車室内の低域、中域、高域 レベルを求める。そして、その低域レベルと記憶してあ るノイズの低域レベルを比較して倍率ヵを求め、記憶し 10 てある中域、低域のノイズレベルにヵ倍したものを音場 内の中域、高域のノイズレベルと推定する。又、マイク により検出された中域、高域レベルから推定した中域、 高域のノイズレベルを減算して車室内の音楽信号の中 域、高域レベルを推定する。しかる後、中域、高域にお ける推定ノイズレベルと推定音楽信号レベルとの比率を 計算し、各比率を考慮して(中域の比率だけを考慮して も良い) 再生音の音量を制御する。

2

#### [0005]

【発明が解決しようとする課題】かかる自動音量制御方式によれば、ノイズが最も耳障りになる中域レベルを考慮して音量制御ができる。しかし、車室内におけるノイズの周波数特性を事前に測定しておく必要があり、自動車の車種が変わったり、自動車搭乗人数、搭乗者の着座位置、窓の開閉等により室内におけるノイズの周波数特性が変化した場合にはリアルタイムに追従できない問題がある。以上から本発明の目的は、音場におけるノイズの周波数特性を事前に測定しておく必要がなく、しかも、音場におけるノイズの周波数特性が変化してもリアルタイムに追従できる自動音量制御方式を提供することである。

#### [0006]

【課題を解決するための手段】上記課題は、本発明によれば、音場における音声を検出するマイクと、オーディオソースから出力される音楽信号S(t)に係数 $\beta$ を乗算して得られた音楽信号とマイク検出信号X(t)とをそれぞれ微分し、該微分により得られた2つの信号の差分が小さくなるように係数 $\beta$ を補正し、音楽信号S(t)に係数 $\beta$ を乗算して得られた音楽信号 $\beta$ ·S(t)を音場内の音楽信号とし、マイク検出信号X(t)から音場内の音楽信号 $\beta$ ·S(t)を滅算して得られる信号をノイズ信号N(t)として出力する音楽信号・ノイズ分雕部と、係数 $\beta$ と音場内のノイズ信号レベルに基づいて音量制御を行う音量制御部とにより達成される。

## [0007]

【作用】オーディオソースから出力される音楽信号をスピーカより音場に出力し、音場に設けたマイクにより音場内の音声を検出し、オーディオソースから出力される音楽信号 S(t) に係数  $\beta$  を乗算して得られた音楽信号とマイク検出信号 X(t) とをそれぞれ微分し、該做分により得られた 2 つの信号の差分が小さくなるように係数  $\beta$ 

3

を補正する制御を行い、音楽信号S(t)に係数 $\beta$ を乗算して得られた音楽信号 $\beta \cdot S(t)$ を音場内の音楽信号とし、マイク検出信号X(t)から該音場内の音楽信号 $\beta \cdot S(t)$ を減算してノイズ信号N(t)を求め、係数 $\beta$  値と音場内のノイズ信号レベルとに基づいて音量制御を行う。このようにすれば、音場におけるノイズの周波数特性を事前に測定しておく必要がなく、しかも、音場におけるノイズの周波数特性の変化にリアルタイムに追従した音量制御ができる。

#### [0008]

## 【実施例】全体の構成

図1は本発明の一実施例に係わるオーディオシステムの 構成図である。図中、11はCDプレーヤ等のオーディ オソース、12は後述する決定されたボリューム値Vに より電子的に音量を制御する電子ボリューム、13は電 子ボリューム出力を増幅するアンプ、14はスピーカ、 15は車室内の音声(音楽、ノイズを含む)を検出する マイク、16はマイク検出信号X(t)とオーディオソー スから出力されるオーディオ信号 S(t)に係数 β値を乗 算したβ・S(t)を用いて、車室内におけるオーディオ 信号とノイズ信号を分離する音楽信号・ノイズ分離部、 17はノイズ信号レベルと係数β値に基づいてボリュー ム補正値HVを決定して音量を制御する音量制御部、1 8は手動によりボリューム値Vsを設定するボリューム 変更入力部、19は設定されているボリューム値Vsを ボリューム補正値HVに基づいて補正し、最終的なボリ ユーム値Vを決定するボリューム値決定部である。

## 【0009】音楽信号・ノイズ分離部

## (a) 音楽信号・ノイズ分離の原理・

マイク15により検出される信号成分には、音楽成分だけでなく室内や、室外から室内に入るノイズ成分も含まれる。マイク15の設置位置における音楽信号はアンプ13やスピーカ14等の特性及び車内の音響特性を考慮

$$E(t) = Z^{2}(t) = x^{2}(t) - 2 x(t) y(t) + y^{2}(t)$$
 (1)

とすると、E(t)はx(t)、y(t)の二次関数となる。推定音楽信号Y(t)(= $\beta$ S(t))のレベルをマイク 15で検出した音楽信号(= $\alpha$ S(t))のレベルに近ずけるということは、Z(t)を零に近ずけることであり、これは、E(t)

$$dE(t)/d\beta = (dE(t)/dy(t)) \cdot (dy(t)/d\beta)$$
 (2)

で表せる。E(t)は、 $\beta$ をパラメータとする二次関数であり、 $dE(t)/d\beta$ は、任意の $\beta$ でのE(t)の傾きを表している。推定音楽信号(= $\beta$ S(t))のレベルと実際にマイクにより検出した音楽信号(= $\alpha$ S(t))のレベルとの差を小さくするということは、E(t)が最小となる $\beta$ (= $\beta$ 0)を求めることであるから、 $dE(t)/d\beta$ が零となる方向へ $\beta$ を変更すれば良いことになる。すなわち、変更前の $\beta$ 値を $\beta$ (T+1)とすると、 $\beta$ (T+1)= $\beta$ (T)- $\mu$ ( $dE(t)/d\beta$ ) (3)により $\beta$ 値を変更し、この $\beta$ 位変更操作を繰り返せばE(t)が最小となる $\beta$ 0(= $\alpha$ )に近ずけることができる。

すると、 $\alpha$  S(t)( $\alpha$ 正の定数)となる。従って、ノイ、 ズ信号をN(t)とすればマイク15により検出されるマイク検出信号X(t)は次式

4

 $X(t) = \alpha S(t) + N(t)$  (1) と表現される。

【0010】さて、オーディオソース11から出力され る音楽信号 S(t)に係数 β を乗算した信号 β S(t)を発生 し、この信号  $\beta$  S(t)とマイク検出信号 X(t)を用いて  $\beta$ = α となるようにフィードバック制御することができれ 10 ば、 $\beta$  S(t)は車内の音楽信号となり、係数 $\beta$ はオーデ ィオソースからマイク位置までの推定倍率になる。 α は マイク検出信号 X (t) の接線の傾きの一成分であり、β は信号 BS(t)(推定音楽信号という)の接線の傾きの一 成分である。従って、後者の接線の傾きを前者の接線の 傾きに近ずければ、 $\beta$ が $\alpha$ に近ずくことになり、結果と して推定音楽信号 β S(t)を車内の音楽信号とすること ができる。又、マイク検出信号X(t)より推定音楽信号 βS(t)を減算したものが車室内におけるノイズ信号N (t)となる。そこで、マイク検出信号 X(t)の微分値と推 20 定音楽信号 β S(t)の微分値を求め、これらの差分が零 になるように $\beta$ を補正する。そして、補正された $\beta$ を用 いて新たな推定音楽信号 β S(t)を発生し、以後何回か 同様なβ補正を繰り返せば最終的にβはαに収束する。

【0011】以上から、車室内における音楽信号及びノイズ信号の分離制御は以下のごとくなる。マイク検出信号をX(t)、推定音楽信号  $\beta S(t)$  をY(t) とすれば、各関数の任意の時刻での傾き x(t)、y(t) は

x(t) = dX(t)/dt

y(t) = dY(t)/dt

30 となる。両者の差分を Z(t)=x(t)-y(t)

とおき、

の最小値を求めることに他ならない。

【0012】 E(t)に関係するパラメータで変更できるのは $\beta$ だけであり、 $\beta$ はy(t)に関係するパラメータであるから $\beta$ の変化量に対するE(t)の変化量は次式

40 尚、(3)式における $\mu$ は正の定数であり $\beta$ の補正量を決定するものであり、 $\mu$ を大きくすれば、 $\beta$  (T+1) は $\beta$ 0 に早く近ずくが、 $\beta$ 0近傍で振動してしまう。一方、 $\mu$  を小さく取れば、 $\beta$ 0近傍での振動の可能性は小さくなるが、任意の $\beta$ の状態から $\beta$ 0へ近ずく時間が遅くなる。

【0013】さて、ノイズ信号N(t)のレベルを一定とすれば、(2)式の右辺dE(t)/dy(t),  $dy(t)/d\beta$ はそれぞれ

dE(t)/dy(t) = -2x(t)+2y(t)

 $50 = -2 \left[ \alpha \left( dS(t)/dt \right) - \beta \left( dS(t)/dt \right) \right]$ 

5

= dS(t)/dt

となる。従って、

 $dE(t)/d\beta = -2 \left[ \alpha \left( dS(t)/dt \right) - \beta \left( dS(t)/dt \right) \right] (dS(t)/dt)$  (4)

となる。(4)式を(3)式に代入すると、

 $dy(t)/d\beta$ 

 $\beta$  (T+1) =  $\beta$  (T) +2  $\mu$  [  $\alpha$  (dS(t)/dt) - $\beta$  (dS(t)/dt) ] (dS(t)/dt) (5)

となるから、(5)式の演算を行ってβを変更する。

とした場合であるが、一定でなく時間により変化するものとすれば、dE(t)/dβは

6

【0014】尚、(4),(5)式はノイズ信号レベルを一定

OSE 9 AUTA, UE(C)/Up ta

 $dE(t)/d\beta = -2 \left[ \alpha \left( dS(t)/dt \right) + \left( dN(t)/dt \right) - \beta \left( dS(t)/dt \right) \right] (dS(t)/dt)$ 

 $\cdots$  (4)'

となる。(4)′式を(3)式に代入すると、

 $\beta \quad (T+1) = \beta \quad (T) + 2\mu \quad \left[ \alpha \left( dS(t)/dt \right) + \left( dN(t)/dt \right) - \beta \left( dS(t)/dt \right) \right]$ 

 $\cdot (dS(t)/dt) \cdot \cdot \cdot (5)'$ 

となり、 $\beta$ の値にノイズの変化量が影響を与えることになる。しかし、ノイズN(t)は不規則に交番するため、ある時は $\beta$ 値を大きくするように、次には小さくするように作用し、平均すると互いに打ち消しあって $\beta$ 値に対する影響はニア零となる。このため、ノイズが変化しても(5) $^{\prime}$ 式により $\beta$ 値を $\beta=\alpha$ に近ずけることができる。音楽信号・ノイズ分離部 1 6 は以上の原理に従って車室内における音楽信号とノイズ信号レベルを推定するものであり、その構成を図 2 に示す。

#### 【0015】(b) 構成

図中、21, 22はそれぞれマイク検出信号X(t)及びオーディオソースから出力される音楽信号S(t)を整流して出力するレベル変換器、23はマイク検出信号X(t)を微分する微分回路であり、(5)' 式の右辺第2項における  $\alpha$ (dS(t)/dt) +(dN(t)/dt)を出力する。24は音楽信号S(t)に係数 $\beta$ を乗算して出力する $\beta$ 乗算回路、25は係数 $\beta$ を乗算して得られた音楽信号 $\beta$ S(t)を微分する微分回路であり、(5)' 式の右辺第2項における  $\beta$ (dS(t)/dt) を出力する。26は微分により得られる2つの信号の差分が小さくなるように係数 $\beta$ を決定する $\beta$ 決定部、27はマイク検出信号X(t)より $\beta$ 乗算回路 24の出力 $\beta$ S(t)を減算してノイズ信号N(t)を出力する演算部である。

【0016】 $\beta$ 決定部26において、26 a はマイク検出信号X(t)の微分値と $\beta$ 乗算回路の出力信号 $\beta$ S(t)の 微分値の差分を演算する演算部であり、(5)'式における右辺第2項の [ ] 内の演算を行う。26 b は音楽信号S(t)を微分する微分回路で、(5)'式の右辺第2項における dS(t)/dtを出力する。26 c は演算部26 a の出力と微分回路 26 b の出力とを乗算する乗算部、26 d は(5)'式により係数 $\beta$ (T+1)を演算する $\beta$ 演算部である。26 d は $\beta$ 演算部であり、図 3 に示すように、乗算部 26 c から出力される信号の符号を反転する符号反転部26 c から出力される信号の次の演算を行う乗算部26 c から出力を用いて(5)'式の加算演算を行って時間 T 後の次の演算に用いる $\beta$ (T+1)を出力する加算部26 c 十 c が な の は に から で は に から の な に から の は に から の は に から の な に から な に から の な に から

【0017】音盘制御部

音量制御部17は、音楽信号・ノイズ分離部16から出 力されるノイズ信号N(t)のレベルと係数β値に基づい て音量を制御するもので、図4に示す構成を有してい る。図中、17aはノイズ信号N(t)のレベルに応じた ボリューム補正値HNを記憶する第1ボリューム補正テ ーブルであり、図 5 (a)に示す曲線を記憶している。 尚、ボリューム補正値HNはノイズ信号レベルに応じて 大きくなるようになっている。176はノイズ信号N (t)に応じたボリューム補正値HNを第1ボリューム補 正テーブル17aを参照して決定する第1ボリューム補 正値決定部である。17 c は係数β値に応じたボリュー ム補正値Ηβを記憶する第2ボリューム補正テーブルで あり、図5(b)に示す曲線を記憶している。ボリューム 補正値Ηβは係数β値に応じて指数関数的に大きくなる ようになっている。17 d は係数β値に応じたボリュー ム補正値Ηβを第2ボリューム補正テーブル17 cを参 照して決定する第2ボリューム補正値決定部である。1 7 e は第3ボリューム補正値決定部であり、次式

30 HV=z (HN-Hβ) (zは正の定数) (6) に従ってボリューム補正値HVを決定してオーディオ機 器のボリューム値決定部19 (図1参照) に入力する。 すなわち、車内のノイズが大きい場合にはボリューム補 正値を大にする。又、係数β値(推定倍率) が大きい場合にはHβを大にしてボリューム補正値を小にする。

## 【0018】全体の動作

オーディオソース11から出力される音楽信号S(t)を音楽信号・ノイズ分離部16に入力すると共に、電子ボリューム12→アンプ13→スピーカ14より音場に出り力する。音場に設けたマイク15は音場内の音声を検出して音楽信号・ノイズ分離部16に入力する。音楽信号・ノイズ分離部16のレベル変換器21はマイク検出信号X(t)を整流して微分回路23に入力し、該微分回路はマイク検出信号X(t)を微分して出力する。・・(5)/式の右辺第2項におけるα(dS(t)/dt)+(dN(t)/dt)の演算

レベル変換器 2 2 はオーディオソース 1 1 から出力される音楽信号 S(t)を整流してβ乗算回路 2 4 と微分回路 2 6 b に入力する。β乗算回路 2 4 は音楽信号 S(t)に 50 係数βを乗算して微分回路 2 5 に入力し、微分回路 2 5

7

は $\beta$ 乗算回路出力を微分する。・・(5)'式の右辺第2項における $\beta$ (dS(t)/dt)の演算

又、微分回路 2 6 b は音楽信号 S(t)を微分して出力する。・・・(5)<sup>1</sup>式の右辺第 2 項におけるdS(t)/dtの演

β決定部 2 6 の演算部 2 6 a はマイク検出信号 X (t)の 微分値と β 乗算回路出力 β S (t)の微分値の差分を演算し、乗算部 2 6 c は演算部 2 6 a の出力と微分回路 2 6 b の出力とを乗算する。ついで、β 演算部 2 6 d は乗算部 2 6 c の出力と、定数 μ と、今回の β (T)を用いて、(5) 式により T時間後の次の演算に用いる β 値(= β (T+1))を演算し、β (T+1)を β 乗算回路 2 4 に入力する。 すなわち、β 決定部 2 6 は、マイク検出信号 X (t)の微分値と β 乗算回路出力 β S (t)の微分値との差分が小さくなるように、換言すれば β F F を決定して β 乗算回路 2 4 にフィードバックする。

【0019】以後、決定された新たな係数β(T+1)を用 いて上記処理を何回か繰り返せば、所定時間後に前記差 分が零に近ずき、 $\beta$ と $\alpha$ が略等しくなり、 $\beta$ 乗算回路 2 4の出力  $\beta$  S(t)を車室内の音楽信号  $\alpha$  S(t)とみなすこ とができるようになり、係数β値はオーディオソースか らマイクまでの推定倍率となる。演算部27はマイク検 出信号X(t)より $\beta$ 乗算回路出力 $\beta S(t)$ を減算してノイ ズ信号N(t)を出力する。音量制御部17はノイズ信号 N(t)と係数 $\beta$ 値を入力され、ノイズ信号N(t)に応じた 第1ボリューム補正値HNと係数β値に応じた第2ボリ ユーム補正値Ηβを用いて(6)式によりボリューム補正値 HVを決定する。ボリューム値決定部19はボリューム 変更入部18で設定されているボリューム値Vsを、音 量制御部17から入力されているボリューム補正値HV に基づいて補正し、例えばVs·HVをボリューム値Vと して電子ボリューム12に入力して音量を調整する。以 上の制御により、ノイズが大きくなると自動的にボリュ ームが大になり、、マスキング効果によりノイズが耳障 りにならなくなる。又、ボリューム値(係数β値)が大 きい場合にはボリューム補正の度合いが押さえられ、音 **量が大きくなりすぎるのを押さえることができる。** 

【0020】図6は本発明の音量制御部の第2の実施例構成図であり、図4の第1の実施例と同一部分には同一符号を付している。第1の実施例と異なる点は、ノイズ 最平均化部17fを設け、音楽信号・ノイズ分離部16から入力されるノイズ信号N(t)を該ノイズ量平均化部17fで平均化して第1ボリューム補正値決定部17bに入力する点である。第1の実施例ではノイズ信号N(t)の瞬間的な変動に追従してボリューム補正値HNが変化し、すなわちボリューム値Vが変動し、結果的にスピーカから出力される音量がノイズ量の変動に応じて大きくなったり、小さくなったりし、音楽が聞きずらくなる。しかし、図6の第2の実施例では、ノイズ量を平均化するため、ノイズ量の瞬間的な変動に対して追従せ

ず、音楽を聞きやすくできる。

【0021】図7は本発明の音量制御部の第3の実施例 構成図であり、図4の第1の実施例と同一部分には同一 符号を付している。第1の実施例と異なる点は、ノイズ 標準偏差部17gを設け、音楽信号・ノイズ分離部16 から入力されるノイズ信号 N(t)を該ノイズ標準偏差部 17gを介して第1ボリューム補正値決定部17 bに入 力する点である。ノイズ標準偏差部17gは一定時間ノ イズレベルN(t)の値を測定し、ノイズレベルの分散か 10 ら標準偏差によりノイズ値を決定して第1ボリューム補 正値決定部17aに入力する。図6の第2実施例では、 ノイズ平均値に基づいてボリューム補正値HNを決定す るため、ノイズの瞬間的な変動に対しては強くなるがま だ十分でない。すなわち、測定時多数のノイズ値が小で あっても少数のノイズ値が大になると平均値が上がり、 このためノイズの瞬間的変動による影響を受ける。しか し、図7の第3の実施例では、ノイズレベルの統計的分 布に基づいてノイズ値を決定して出力するので、少数の 値より多数の値に影響を受けることになり、よりノイズ の瞬間的な変動に対して強くなる利点を有する。

8

【0022】図8は音量制御部の第4の実施例構成図で あり、図4の第1の実施例と同一部分には同一符号を付 している。図4の第1の実施例と異なる点は、B安定化 部17iを設け、音楽信号・ノイズ分離部16から入力 される係数β値が安定したことを検出し、安定してから β値を出力してオートボリューム制御を開始し、それ以 前はオートボリューム制御を行わない点である。音楽信 号・ノイズ分離部16による係数βの算出に際して、β がαに近ずくまでに、換言すれば安定するまでに、ある 程度時間がかかる。このため、その間、誤ったβ値のた めに第2ボリューム補正値決定部17dは誤ったΗβを 出力することになる。かかる問題を解決するため、β安 定化部 17 j は、 $\beta$  の値が一定の値になるまで $\beta$  を出力 せず、安定した時からβを出力して正確なオートボリュ ーム制御を開始する。尚、第2~第4実施例の構成を任 意に組み合わせて音量制御部を構成することができるこ とは勿論である。

【0023】図9は本発明の音量制御部の第5の実施例構成図である。図中、17aはノイズ信号N(t)のレベルに応じたボリューム補正値HNを記憶する第1ボリューム補正テーブルであり、図10(a)に示す関係を記憶している。ボリューム補正値HNはノイズ信号N(t)のレベルに応じて大きくなるようになっている。17bはノイズ信号N(t)のレベルに応じたボリューム補正値HNを第1ボリューム補正テーブル17aを参照して決定する第1ボリューム補正値決定部である。17cは係数 $\beta$ 値に応じたボリューム補正値H $\beta$ ( $\beta$ ·H $\beta$ 曲線)を記憶する第2ボリューム補正デーブルであり、図10(b)に示す曲線を記憶している。ボリューム補正値H $\beta$ は係数 $\beta$ 値に応じて大きくなるようになっており、その

 $\beta$ ・H  $\beta$  曲線はボリューム変更入力部 1 8 で設定されるボリューム値 V sにより矢印で示すように変化するようになっている。 1 7 d は係数  $\beta$  値に応じたボリューム補正値 H  $\beta$  を第 2 ボリューム補正テーブル 1 7 c を参照して決定する第 2 ボリューム補正値決定部である。

【0024】 17h は第2ボリューム補正テーブル17 cの内容( $\beta$ ・H $\beta$ 山線)を、ボリューム変更入力部 18 から入力されるボリューム値 V sに基づいて変更するテーブル変更部である。ボリューム大のときは、 $\beta$ ・H $\beta$  山線をボリューム大の曲線 C Lに変更し、ボリューム小の時は曲線 C Sに変更する。これにより、第2ボリューム補正値決定部 17 dは、ボリューム小の時は 16 として 16 を出力し、大の時は 16 を出力する。 17 i はボリューム値決定部であり、次式

V=z・(HN-H $\beta$ ) (zは正の定数) (7) に従ってボリューム値 Vを決定してオーディオ機器の電子ボリューム12(図1参照)に直接入力する。この第5の実施例によれば、CD等音楽再生機器内にボリューム値決定部を必要とせずにオートボリューム制御を作動させることができる。尚、第1ボリューム補正値決定部17 bの前段に、第2、第3の実施例と同様にノイズ量平均値化部17 f 又はノイズ標準偏差部17 g を設けるように構成することもでき、又、第2ボリューム補正値決定部17 j を設けるように構成することもできる。

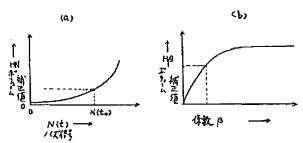
【0025】以上では本発明を車室内における自動音量制御に適用した場合について説明したが、本発明はかかる場合に限らず映画館等その他の音場に適用することができるものである。以上、本発明を実施例により説明したが、本発明は請求の範囲に記載した本発明の主旨に従い種々の変形が可能であり、本発明はこれらを排除するものではない。

## [0026]

【発明の効果】以上本発明によれば、オーディオソース から出力される音楽信号をスピーカより音場に出力し、

【図5】

補正テブルの内を説明目



音場に設けたマイクにより音場内の音声を検出し、オーディオソースから出力される音楽信号S(t)に係数 $\beta$ を乗算して得られた音楽信号とマイク検出信号X(t)とをそれぞれ做分し、該做分により得られた2つの信号の差分が小さくなるように係数 $\beta$ を補正する制御を行い、音楽信号S(t)に係数 $\beta$ を乗算して得られた音楽信号 $\beta$ ・S(t)を音場内の音楽信号とし、マイク検出信号X(t)から該音場内の音楽信号とし、マイク検出信号X(t)から該音場内の音楽信号 $\beta$ ・S(t)を減算してノイズ信号N(t)を求め、係数 $\beta$ 値とノイズ信号レベルに基づいてボリューム制御を行うように構成したから、音場におけるノイズの周波数特性を事前に測定しておく必要がなく、しかも、音場におけるノイズの周波数特性の変化にリアルタイムに追従した音量制御ができる。

10

## 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の実施例構成図である。

【図2】本発明の音楽信号・ノイズ分離部の構成図であ ス

【図3】音楽信号・ノイズ分離部におけるβ演算部の構成図である。

70 【図4】本発明の音量制御部の第1の実施例構成図である。

【図5】補正テーブルの内容説明図である。

【図6】音量制御部の第2の実施例構成図である。

【図7】音量制御部の第3の実施例構成図である。

【図8】音量制御部の第4の実施例構成図である。

【図9】音量制御部の第5の実施例構成図である。

【図10】補正テーブルの内容説明図である。

#### 【符号の説明】

11・・オーディオソース

12・・電子ボリューム

15・・マイク

16・・音楽信号・ノイズ分離部

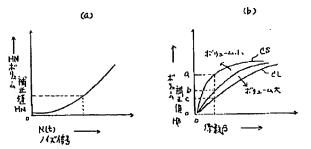
17・・音量制御部

18・・ボリューム変更入力部

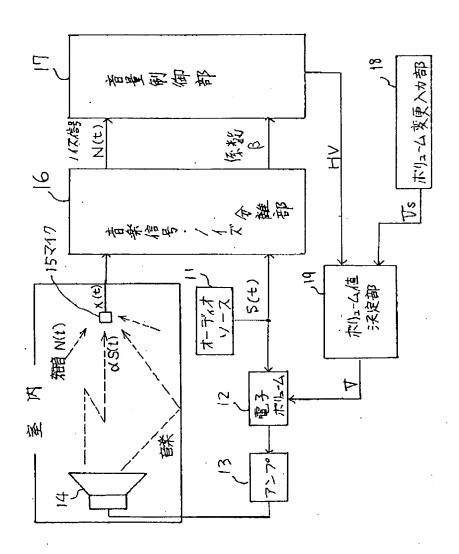
19・・ボリューム値決定部

## 【図10】

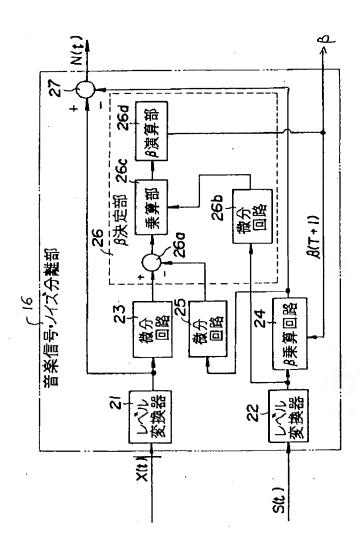
## 補はチブルの内を説明団



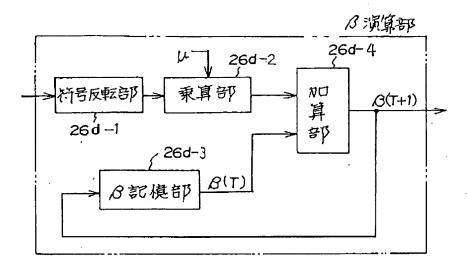
【図1】 本発明の実施例構成図



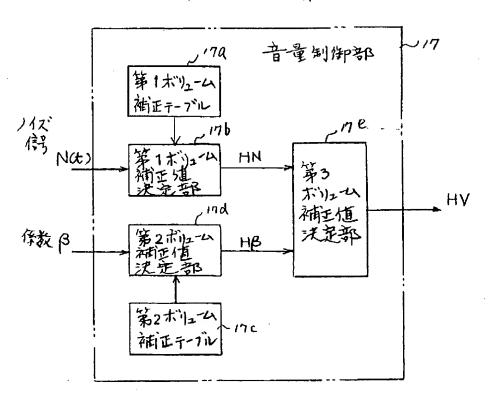
[図2] 音楽信号・/イズ分離部の構成図



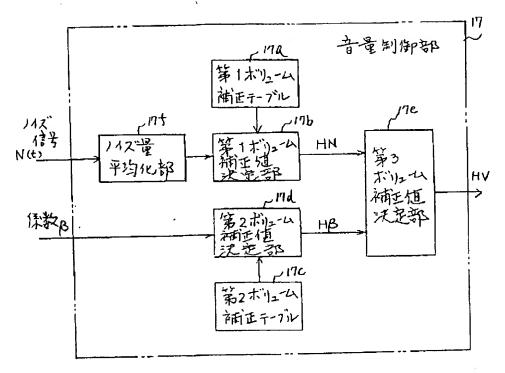
[図3] 8演算部の構成図



「図4」 音量割御部の第1の実施例

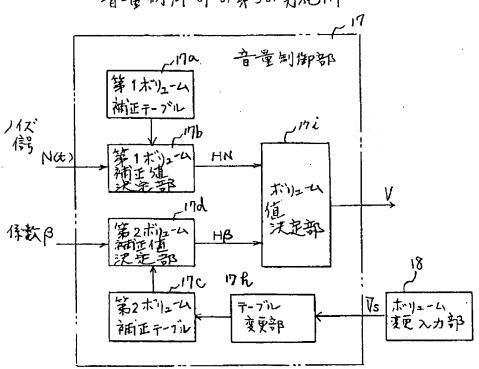


音量制御部の第2の実施例

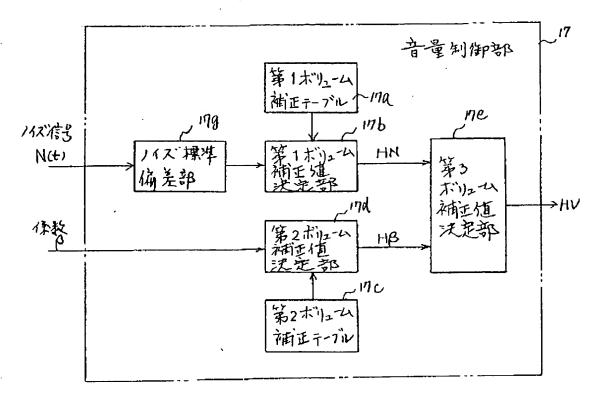


【図9】

# 音量制御部の第5の実施例



音量制御部の第3の実施例



音量制物の第4の実施例

